PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number: 2002-235736 (43)Date of publication of application: 23.08.2002

(72)Inventor: SODEOKA SATORU

(51)Int.Cl. F16C 17/10 F16C 17/22 F16C 35/08 H02K 5/16 H02K 7/08

07.02.2001

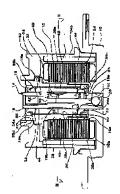
(21)Application number : 2001-031502 (71)Applicant : NIPPON DENSAN CORP

(54) SPINDLE MOTOR

(57)Abstract:

(22)Date of filing:

PROBLEM TO BE SOLVED: To facilitate assembly and to favorably maintain bearing characteristics irrelevant to a change in the environment such as temperature. SOLUTION: A bronze outer cylindrical body 38 is fastened around a bronze inner cylindrical body 36 in the axial intermediate position by an interference fit so as to be formed into a sleeve body 32 and a lubricating oil retainer hole 40 is formed between them. After cutting the swelling part of the internal circumferential face of the inner cylindrical body 36 after the fastening, herringbone grooves 42 are provided in the top/bottom of the internal circumferential face of the inner cylindrical body 36, and spiral grooves 44 are provided in the top/bottom end surfaces of the inner cylindrical body 36. Then, electroless nickeling is applied on the internal circumferential surface and the top/bottom end surface part of the inner cylindrical body 36. The sleeve body 32 is externally fitted around a shaft part 16 of a fixed shaft body 14 between the top/bottom thrust



members 18 and 20 in the inner cylindrical body 36. Lubricating oil is made to continuously flow over the lubricating oil retainer hole 40, top/bottom thrust dynamic pressure bearing parts 52 and 54, and top/bottom radial dynamic pressure bearing parts 48 and 50. A rotor hub 34 is externally fitted and fixed to the upper end outer circumferential part of the outer cylindrical body 38.

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出腰公開番号 特開2002-235736 (P2002-235736A)

(43)公開日 平成14年8月23日(2002.8.23)

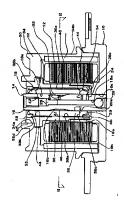
(51) Int.Cl.		鐵別記号	FI			f-73-1°(参考)
F16C	17/10		F16C I	7/10	A	3 J O 1 1
	17/22		1	17/22		5D109
	33/08		3	33/08		5 H 6 O 5
H 0 2 K	5/16		H02K	5/16	Z	5 H 6 O 7
	7/08			7/08	A	
		審査請求	未請求 請求項	質の数7 〇	L (全 10 頁)	最終頁に続く
(21)出廢番号		特顧2001-31502(P2001-31502)	(71)出顧人	個人 000232302 日本電産株式会社		
(22) 出顧日		平成13年2月7日(2001.2.7)	京都市右京区西京極堤外町10番地			
			(72)発明者	袖岡 覚		
				京都府京都	市右京区西京極	堤外町10番地
				日本電産券	式会社中央研究	所内
			(74)代理人 100095522			
				弁理士 高		

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 スピンドルモータ

(57)【要約】

【課題】 組立が容易であり、且つ温度等の使用環境の 変化にかかわらず軸受特性が良好に維持される。



【特許請求の範囲】

【請求項1】軸部と、その軸部における軸方向離隔位置 に設けられた一対のスラスト環状部材とを有してなる間 定軸体と、前記固定軸体に対し潤滑液を介して回転自在 に外嵌支持されたスリーブ体と、このスリーブ体に外嵌 固定された回転環状部材とを有してなる回転部と、前記 **軸部とスリーブ体とが径方向に対向して構成され、互い** に軸方向に離隔した一対のラジアル動圧軸受部と、前記 スリーブ体と前記一対のスラスト環状部材とが、それぞ れ前記一方のラジアル動圧軸受部の軸方向外方側及び前 記他方のラジアル動圧軸受部の軸方向外方側において軸 方向に対向して形成された一対のスラスト動圧軸受部と を有してなる動圧流体軸受部を備え、前記スリーブ体 は、前記軸部と径方向に対向して前記一対のラジアル動 圧軸受部を構成する内簡体と、その内簡体にしまりばめ により外嵌固定された外筒体からなり、それらの内筒体 と外簡体は同一材料からなり、それらの内簡体と外簡体 がしまりばめされている第1しまりばめ部は前記一対の ラジアル動圧軸受部の間の軸方向位置に位置し、前記回 転環状部材は前記外筒体にしまりばめにより外嵌固定さ れ、それらの回転環状部材と外筒体がしまりばめされて いる第2しまりばめ部と、前記動圧流体軸受部と、前記 第1しまりばめ部簡体は、互いに軸方向に離隔している ことを特徴とするスピンドルモータ。

【請求項2】上記内筒体に対する上記外筒体のしまりばめにより上記内筒体の内周面部に生じた膨出部が切削された請求項1記載のスピンドルモータ。

【請求項3】上配内簡体の内限面部における上記ラジア ル助圧軸受部を構成する部分に動圧発生用清が形成さ れ、前記内周面部のうち前記動圧発生用清を含む部分に メッキが施された請求項1又は2配載のスピンドルモー タ。

【請求項 4】上記内簡体に外簡体が外級固定されることにより、その内簡体と外質体の間に、上記一切のスラスト動圧輸金を連通する潤滑液保留孔が形成され、上記輪部の外周面部と上記内簡体の内周面部の間隙のうち上記一対のラジアル動圧輸受網で表すし、上記一方のラジアル動圧輸受服との輸方向が方側のスラスト動圧輸受部における潤滑液及び前記他方のラジアル動圧を要部とそれぞれ連携して保持されると共に、それらの一刻のスラスト動圧輸受部における潤滑液が有いたがあると共に、それらの一刻のスラスト動圧輸受部における潤滑液が前記潤滑液保留れる人して連続して保持された誤求項1、2又は3記帳のスピンドルモータ

【請求項5】上記スリーブ体を構成する内簡体及び外筒 体がプロンズ製である請求項1乃至4の何れかに記載の スピンドルモータ。

【請求項6】上記回転環状部材に記録媒体が外嵌固定されており、前記回転環状部材と記録媒体の線膨張係数が

近似している請求項 1 乃至 5 の何れかに記載のスピンド ルモータ。

【請求項7】上記回転環状部材が、線膨張係数が約10 ×10−6/℃のステンレス鋼製である請求項6記載の スピンドルモータ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、動圧流体軸受部に より固定軸体に対し回転部が回転自在に支持されてな り、回転部におけるスリープ体の内部に所要構造部を備 えたスピンドルモータに関する。

[0002]

【従来の技術及び発明が解決しようとする課題】図3に 示されているスピンドルモータは、ハードディスクを推 就して回転駆動するためのモータであって、記録媒体駆 ありまるの性体、図示せず)に取り付けられるブラケット にステータトを有する。間定軸体。を有し、その径方向外方 にステータトを有する。間定軸体。の軸部・の力下の部に は上下スラスト環状部材。。。がそれぞれ間定されている。ロータのは、スリーブ体ーとロータハブ nらな されている。ロータハブ n にはハードディスタが外接が されている。スリーブ体ーとロータハブ n からな されている。スリーブ体ーとロータハブ n とは、 たまりばりが開始 定が材 p ・ a の間に外接され、スリーブ体 m と頭 との間に潤滑油を介して構成される助圧流体軸受制により、間定軸体。に対してロータ。が回転自在に支持され なるものである。

【0004】上下ラジアル動圧軸受部u・vの間には、 軸部rの外層面部の環状凹部とスリーブ体mの内周面部 とで空隙が形成され、この空隙は、軸部rの上横孔と縦 質孔と下横孔によって軸受外部空間に通じて空気が介在 している。

【0005】上下スラスト動圧軸受部は、スリーブ体m とロータハブnとの嵌合面に沿って形成された連通孔 t によって潤滑油が連続して保持されている。連通孔 t は、スリーブ体mの外層面部に設けられたD字断面の縦 溝とロータハブnの内周面部とで形成されている。

【0006】スリーブ体mとロータハブnとのしまりば め部は、空隙の軸方向位置のみに形成されており、その しまりばめによる応力がラジアル動圧軸受郡 u. v に影 響することを防いでいる。空隙の上下端部は、テーパ状 となっており大気圧に対して潤滑油がバランスする位置 に潤滑油の界面を形成している。上スラスト環状部材p の上方及び下スラスト環状部材gの下方には、それぞれ のスラスト環状部材 p・ a を覆うシールキャップ部材 c ・dがロータハブnに固定されており、潤滑油の飛散を 防止している。シールキャップ部材οの下端部またはシ ールキャップ部材dの上端部は、それぞれ上下スラスト 環状部材p・gと軸方向に対向してなる間隙を形成して いる。この間隙には、上下スラスト動圧軸受部v·xに 保持された潤滑油が上下スラスト環状部材ρ・αの外周 面部とロータハブnの内閣面部とがラジアル方向に対向 してなる間隙を含んで潤滑油が連続して保持され、大気 圧に対して潤滑油がパランスする位置に潤滑油の界面を 形成している。また、上下一対のラジアル動圧軸受部と スラスト動圧軸受部とは、連通孔 t を通じて潤滑油が連 続しているので、各軸受部間を潤滑油が移動可能とな り、特定の軸受部の潤滑油が枯渇して軸受機能が損なわ れることがないようになっている。

【0007】このように上記動圧流体軸受部を有するス ピンドルモータは、上下一対のラジアル動圧軸受部とス ラスト動圧軸受部とが空隙がある軸方向位置を基準に上 下対称に形成されるため、ロータ。は上下の二箇所に軸 受支持中心が位置する構成となり、支持される回転部材 の動方向長が大きくなっても安定した支持をすることが できる.

【0008】このスピンドルモータでは、搭載されるハ ードディスクにガラス製が使われることに対応して、ロ ータハブ n はガラスの線膨張係数に近似するステンレス 鋼 (線膨張係数が約10×10-6/℃) が使用されて いる。これによりロータハブnとハードディスクは同程 度に膨張するため、使用される環境温度下においてロー タハブnとハードディスクとの嵌合状態が変化しにくく ディスクを確実に固定することができる。

【0009】スリーブ体mは、ブロンズが使用されてい るが、ブロンズは、動圧溝を有する軸受面の耐久性及び 信頼性向上のための無電解ニッケルメッキをするのに都 合がよいこと、熱伝導率が高いため軸部ァとの接触時に 生じる摩擦熱等に起因してスリーブ体mが高温になって も放熟されやすく潤滑油の特性変化(例えば粘度変化や 気泡発生等) や劣化が生じにくいこと等の利点がある。 【0010】 固定軸体 s は、スリーブ体mが熱膨張した 時に動圧流体軸受部の間隙幅が変動しないように、その ブロンズの線膨張係数に近似するステンレス鋼(線膨張 係数が約17×10-6/℃)が使用されている。

【0011】ところが、このスピンドルモータには次の ような欠点がある。

【0012】スリーブ体mとロータハブnとは、互いに 異なる線膨張係数の材料が使用されることとなるため、 両者が熱膨張したときそのしまりばめ部を中心に熱応力 が生じ、上下ラジアル動圧軸受部u・vを構成するスリ ーブ体mの内周面部が変形するおそれがある。また、ス リーブ体mとロータハブnとのしまりばめ時の応力によ っても、同部位に変形を生じる恐れがある。

【0013】これらのことを回避するために、スリーブ 体mとロータハブnとのしまりばめ部と上記空隙(即ち 動圧軸受部を構成しない部位)との軸方向位置が一致す るようにしているが、これに関連してしまりばめ部の軸 方向幅を可及的に小さくし、かつ上下ラジアル動圧軸受 部u・v間の空隙の軸方向幅を可及的に大きくするとい った設計上の制約がともなう。つまり、しまりばめ部の 軸方向長を小さくするとスリーブ体mとロータハブnと の嵌合力が弱まるため実行しにくく、空隙長を大きくす るとラジアル動圧軸受部u・vの軸方向幅が小さくなり 所定の軸受特性が確保できないことになる等の構造上に 問題が生じる。

【0014】なお、しまりばめ時の応力によるスリーブ 体mの内周面部の変形は、固定軸体sへの嵌合前に切削 加工することで解消する方法があるが、スリーブ体mは 予め動圧溝にニッケルメッキが施されているため、スリ ーブ体mとロータハブ n とを嵌合した後ではそのような 加工は不可能である。

【0015】また、スリーブ休mとロータハブnとを単 一部材からなるロータoとし、ステンレス鋼或いはブロ ンズを使用してしまりばめ部を無くすことで、そのよう な変形を皆無にする方法が考えられる。しかしながら、 ロータoを単一部材とすると、上記連通孔tを形成する のに加工が難しくなることに加えて、そのロータっをブ ロンズとすると、熱膨張時にハードディスクの嵌合状態 が不確実になる欠点が生じ、また、そのロータっをステ ンレス鋼とすると、軸受面にニッケルメッキをすること ができずニッケルに比べて耐久性及び信頼性に劣る錫等 のメッキとなり、軸受特性の低下が避けられないこと、 ステンレス鋼は熱伝導率が低いためスリーブ体mが高温 になると放勢されにくく潤滑油の特件変化がしやすいと いう欠点があり、当該構成では実行できない。

【0016】本発明は、従来存した上記のような課題に 鑑み行われたものであって、その目的とするところは、 組立が容易であり、且つ温度等の使用環境の変化にかか わらず軸受特性が良好に維持されるスピンドルモータを 提供することにある。 [0017]

【課題を解決するための手段】(1) 本発明のスピンド

ルモータは、軸部と、その軸部における軸方向離隔位置 に設けられた一対のスラスト環状部材とを有してなる固 定軸体と、前記固定軸体に対し潤滑液を介して回転自在 に外嵌支持されたスリーブ体と、このスリーブ体に外嵌 固定された回転環状部材とを有してなる回転部と、前記 軸部とスリーブ体とが径方向に対向して構成された一対 のラジアル動圧軸受部と、前記スリーブ体と前記一対の スラスト環状部材とが、それぞれ前記一方のラジアル動 圧軸受部の軸方向外方側及び前記他方のラジアル動圧軸 受部の軸方向外方側において軸方向に対向して形成され た一対のスラスト動圧軸受部とを有してなる動圧流体軸 受部を備え、前記スリーブ体は、前記軸部と径方向に対 向して前記一対のラジアル勤圧軸受部を構成する内筒体 と、その内筒体にしまりばめにより外嵌固定された外筒 体からなり、それらの内簡体と外簡体は同一材料からな り、それらの内簡体と外簡体がしまりばめされている第 1 しまりばめ部は前記一対のラジアル動圧軸受部の間の 軸方向位置に位置し、前記回転環状部材は前記外筒体に しまりばめにより外嵌固定され、それらの回転環状部材 と外筒体がしまりばめされている第2しまりばめ部と、 前記動圧流体軸受部と、前記第1しまりばめ部簡体は、 互いに軸方向に離隔していることを特徴とする。

[0018] スリーブ体は、内簡体に対し外簡体が外域 固定されてなるものである。そのため、例えば内簡体及 び外簡体の固方又は一方の表面部を含む部かと所望の形 状にして、内筒体に外層体外が検固定されることにより スリーブ体の内部となる部分に測滑液保留工場の所要の 内創料金を容易に形成することができる。

【0019】内筒体に外層体が外級固定されていることに起因する熱応力の発生は、両者が同一材料からなるので防がれる。また、回転環体耐材と外筒体がしまりばめられている第2しまりばめ耐と、内筒体と外層体がしまりばめられている第1しまりばめ耐は、互いに軸方向に超隔しているので、たと天包転環状部材とスリープ体の機能振振放対異なるものであっても、回転環状部材とスリープ体のプロープ体の外筒体に外接固定されていることに起因する熱応力が制圧流体軸受部の削除や精度等に悪影響を及ぼすことが最小限に抑えられる。。そのため、熱応力を追がすための構造を設ける必要がなく、この点において小型化にも集利である。

【0020】回転部は、スリーブ体に回転環状部材が外 鉄固定されてなるものである。回転部には、その他の必 要部品等(例えばロータマグネット等)を備えるものと することができる。

【〇〇21】 スリーブ体は、内筋体に対し外筋体が第1 しまりばめ部においてしまりばめにより締結された状態 で外峡固定されてなるものである。しまりばめによる締 結は、圧入等により行い得る。内筋体と外筋体は同一材 料からなるので、線膨脹係敗は等しい。

【0022】スリーブ体と固定軸体の間には、潤滑液を 介して動圧流体軸受部が構成される。スリーブ体又は固 定軸体のうち動圧流体軸受部に除む部分には、ヘリング ボーン満やスパイラル満等の動圧発生用溝を設けて回転時に発生する動圧を高めることが好ましい。

【0023】このうちスリープ株における府院株の内面 面彰と、間定軸体の外周面部との間には、互いに軸方向 に離隔した一対のラジアル動圧軸受部が構成されてい る。内筒体と外筋体がしまりばめされている第1しまり ばめ部は前記一対のラジアル動圧軸受部の間の軸方向位 置に位置する。

【0024】また、一方のラジアル動圧特契例の軸方向 小方側及び他方のラジアル動圧軸受部の軸方向外方側に 一対のスラスト助圧軸受部を有する。これは、例えば軸 部の軸方向が上下方向であり、一対のラジアル動圧軸 部が上下に位置するとした場合、上方のラジアル助圧軸 受部の上側に一方のスラスト助圧軸受部を有し、下方の ラジアル助圧軸受部の下側に他方ののスラスト助圧軸受 部を有することを意味する。

【0025】内衛体に外解体が外級固定されることによ リスリープ体の内部となる部分には、例えば、内衛体の 外周面部(欠は外衛体の内周面部)を一部欠切すること により外策体の内周面部(欠ば内衛体の外周面部)との 間に潤滑液保留孔等の潤滑液保留部や通気孔等の通気部 等を容易に形成することができる。

【0026】回転部と固定軸体の間に介在する潤滑液と しては、例えばスピンドル油等の各種潤滑油を用いることができる。

【0027】回転環状部材は、スリープ林の外筒体に対し回転環状部材が第2しまりばめ部においてしまりばめ により締結された状態で外級固定されることにより、ス リーブ体と一体的に固定軸体に対し回転し得るものであ る。しまりばめによる締結は、圧入等により行い得る。 回転環状部が外筒体に対ししまりばめにより締結され た第2しまりばめ部と、動圧液体軸受部と、第1しまり ばめ節筒体は、互いに軸方向に離隔している。

【0028】回転環状部材の例としては、ハードディス ク等の円盤状記録媒体を保持するロータハブやターンテ ーブル等を挙げることができる。

[0030] このとき回転環状体とスリープ体との線影 張係数が異なる材料関係となったとしても、上述の通り 両部材間に形成される第2しまりばめ部が、内筒体とか 筒体とで形成される第1しまりばめ部及び動圧速体軸受 部に対し軸方向に離隔しているので熱応力の悪影響は最 小限に抑えられる。

【0031】回転環状部材は、例えば、線膨張係数が1 0×10 − 5 /*Cのステンレス領製とすることができ る。このとき、回転環状部材に円盤状配線媒体が搭載さ れる場合に線膨張係数が近似するガラス製を使用することができる。

【0032】スリーブ体は、例えば、プロンズ製である ものとすることができる。プロンズは、比較的熱伝導率 が高いため、内側部の動圧既体験受部においた発達する 熱が逃げ易いので、熱による潤清液の特性変化(例えば 粘度低下や気泡発生等)や空化が生じることが可及的に 防がれ、動圧液体軸受部、延いてはスピンドルモータ事 額の債額体本高めることができる。

[0033] スリーブ体を構成する内簡体及び外筒体 は、例えばプロンズ製として熱伝導率の高いものとする ことが好ましい。動圧流体権受勢において発生する熱が 適げ易いので、熱により潤滑液に特性変化 (例えば粘度 低下や気息寒生等) やま化が生じることが可及的に防が れ、動圧流体輪要部、延いではスピンドルモータ自体の 信頼性を高めることができる。

[0034] また、このスピンドルモータにおいて、回 志環状部材に比しスリーブ体の熱伝導率が高い場合に比 リーブ体の熱伝導率が回転環状部材と等しい場合に比 し、熱により潤滑波に特性変化(例えば粘度低下や気泡 発生等)や劣化が生じることを可及的に防ぐことが可能 であるから、動圧流体軸受部、延いてはスピンドルモー 夕自体の傷器性を高めることができる。

【0035](2) 上記スリーブ林は、上記内商体に対する上記外情体のしまりばめにより上記内商体の内閣面部に生じた膨出動が切削されたものとすることができる。この場合、内筒体に外衛体がしまりばかにより動性されたことによる内筒体の内周面の初期歪みにより動圧は体軸受節に生じ得る不都を外防がれる。そのため、内筒体に外筒体がしまりばめにより輪結される第1しまりなめ節は、その膨出部の発生を抑制することよりも締結力確保を優先した構成とすることができる。

【0036】(3) また、前記膨出部が切削された状態 の内筒体及はそのような切削が行われていない状態の内 橋体の内風面部における上記ラジアル動圧極受部を構成 する部分に動圧発生用清を含む部分にメッキが施されたもの シャることができる。内隣は大州首体が あるので、無電解メッキ等によるスリーブ体のメッキを、 内筒体に外筒体が外級固定された後で能すことができる。 また、内筒体に外筒体が外級固定されて内筒体の内周 部に生じた膨出部が切削された後、その内周面部の必要 簡別に動圧発生用清を設け、その後、内周面部の必要 部間に動圧発生用清を設け、その後、内周面部の必要 記動圧発生用清を設け、その後、内周面部の必要 記動圧発生用清を設け、その後、内周面部の必要 【○ ○ 3 7】 スリーブ体における少なくとも固定軸体に 相対して動圧流体軸受部を構成する部分には、(前配の ような切削の対無にかかわらず) 無電解ニックルメッキ が施されていることが好ましい。動圧流体軸受部を構成 する部分(特に動圧発生用湯を設けた場合における動圧 を生用湯)の熱欠性が高まり、動圧流体軸受施・延いで はスピンドルモータ自体の信頼性を高めることができる からである。スリーブ体がプロンズ製である場合、無電 棚ニッケルメッキを施すことができる。

[○○38] 従って、スリープ体がブロンズ製である場内 合、内筒体に外橋体が外板間定された状態で内筒体の 隔面の膨出断を切削した後、スリーブ体のうち少なくと も動圧流体軸受部を構成する部分等の必要部分に無電解 ニッケルメッキを施すことができる。これにより、内筒 体の内間面の削速みがなく、而も少なくとも駐圧流体 軸受部を構成する部分に無電解ニッケルメッキが施され で耐久性・信頼性に優れた動圧流体軸受部及びスピンド ルモータが得られる。

【〇〇3旬】(4) 上記本発明のスピンドルモータは、 人記内論体に外稿体が終閲覚されることにより、その 内筒体と外稿体の間に、上記一切のスラスト動圧軸受 を選通する別滑液保留孔が形成され、上記絶師の外周 部と上記内論体の内間面部の間隣のうち上記一対のラジ アル動圧軸受部同士の間の軸方向位置に、外部空間で じる気体か企能を有し、上記一方のラジアル動圧軸受部 とその輪方向外方側のスラスト動圧軸受部における潤滑 像及び前記他方のラジアル動圧軸受部における潤滑 側のスラスト動圧軸受部における潤滑液がれぞれ連続 して保持されると共に、それらの一対のスラスト動圧軸 受部における潤滑液が前記滑滑液保留れそ小して連続して保持されると共に、それらの一対のスラスト勤圧軸 受部における潤滑液が前記滑滑液保留れそ小して連続して保持されるのとすることができる。

【0040】内筒体に外筒体が外嵌固定されてスリーブ 体の内部となる部分における内簡体と外簡体の間に潤滑 液保留孔が形成され、その潤滑液保留孔が上記一対のス ラスト動圧軸受部を連通する。従って、一対のラジアル 動圧軸受部に保持された潤滑液がそれぞれ軸方向内方に おいて外部空間に通じる気体介在部に臨み、一方のラジ アル動圧軸受部とその軸方向外方側のスラスト動圧軸受 部における潤滑液及び他方のラジアル動圧軸受部とその 動方向外方側のスラスト動圧動受部における潤滑液がそ れぞれ連続して保持されると共に、それらの一対のスラ スト動圧軸受部における潤滑液が前記潤滑液保留孔を介 して連続して保持される。そのため、全てのラジアル動 圧軸受部及びスラスト動圧軸受部に潤滑液が行き渡り、 何れかのラジアル動圧軸受部若しくはスラスト動圧軸受 部おいて潤滑液量が不足し又は枯渇することが防がれて 良好な潤滑が保たれ、スピンドルモータの長期にわたる 安定的回転が維持される。

【0041】また、内筒体と外筒体がしまりばめされている第1しまりばめ部が、一対のラジアル動圧軸受部の

間における気体介在部の軸方向位置に位置するものとすることにより、内筒体に外積体が外鉄固定されていることや、そのスリーブ体の外情体に回転環状部がが外定されていることに起因する、はめ合いによる変形や熱応力等が、而ラジアル動圧軸受節の径方向間隙や精度等に悪影響を及ぼすことが防がれる。

[0042]

【発卵の楽域の形態】 本先朝の実施の形態としてのスピンドルモータについて、その所面図を示す図1及び図1におけるII-III 検索動断面図を示す図2を参照しつつ説明する。但し、図1は、図2におけるI-C-I検に沿う断面図である。なお本実施形態のスピンドルモータは、記録媒体としてハードディスクを搭載して回転駆動するために使用される。

[0043] 記録媒体顕熱機の筐体(図元せず)に取り付けられるブラケット10は、中央部に円筒形状の支持筒部10aの外周側に環状の凹部10bが形成され、支持筒部10aの内周側中央に上下方向の責通和10aが形成されてなる。支持筒部10aには、ステータコアにステータコイルが巻回されてなるステータ12が外板固定されている。

【0044】 固定軸体14は、ステンレス钢(例えば線 厳張係数が勢17×10-6~℃)製であり、縦貫孔1 6 を有する軸部16と環状の上下スラスト部材18・ 20からなり、軸部16の下端部が貫通孔10 cに終合 に外接固定されている。上スラスト部材18は軸部16の上部 10 cよりも上方における軸部16の下部に外接固定されている。上下スラスト部材18・20は何れも断画路 れている。上下スラスト部材18・20は何れも断画路 と野状をなし、上字形状の線に相当するかにおい で軸部16に映合し、上下スラスト部材18・20の機 総に相当する上下因定スラスト部18・20の機 総に相当する上下因定スラスト部 18・20 a 同士が 軽方向に相対している。

【0045】輪部16における上下方向中央部の外周面 部には全周にわたる環状凹部16bが形成されており、 その環状凹部16bの上下端部はそれぞれテーパ状に形 成されている。

【0046〕 前記縦貫孔16 aは、上横孔22により環 状凹部16 bと連通し、下横孔24により軸部16外方 における下スラスト部村20の下方部と運通している。 また縦貫孔16 aは、その上端部に設けられた雌ねじ部 の下方にゴム製閉塞ピン26が内嵌固定されて上横孔2 2の上方部が閉塞され、また下端部にゴム製閉塞球28 が内鉄固定されて下横孔24の下方部が閉塞されている。

【0047】ロータ30 (回転額)は、プロンズ製のス リーブ体32に、ガラス製のハードディスケが外徴保持 されるステンレス鋼(例えば線膨張係数が約10×10 -6~2)製のロータハブ34 (回転環状節制)が外紙 固定されてなる。線膨張係数はスリーブ体32よりもロ 一タハブ34の方が小さい。

【0048】スリーブ体32は、円筒状をなすプロウズ製の内筒体36に対し、その内筒体36よりも軸方向長が長い路円線をなすプロンズ製の内筒体36が、内筒体36が大り、16は10分割では、16は10分割の対象をは、16は10分割が

【0049】 外筋体38の内層面部は、小舟経転388 と、その小内径部38 a よりもやや内径の大きい上下端 部38 b・38 cからなる。小内径部38 a の軸方向中 開位置には、僅かに内径が小さい環状飲合部(図示せ ず。)を有する。環状嵌合部の軸方向長さは小内径部3 8 a の全集及約4分の1でむる。

【0050】内簡体36の外層面部は、円筒形状における180度中心角を隔てた2箇所(17以3箇所以上でもよい)に、それぞれ総方向全長にわたる0字断面の切欠部36aは、30度中心角にわたる平坦面を構成するが、これに殴るものではない。

【0051】外筒体38の内層面部に対し内筒体36を 任入することにより、外筒体38の前記環状嵌合部にお いて内筒体36の軸方向中間的分ともよりほがにより終 結して固定することができ、これにより、内筒体36の 切欠約36における外層面部と外筒体38の内層面部 の間に、軸方向に貫通する2つの潤滑油保留孔40が容 易に形成される。

【0052】スリーブ体32は、固定軸体14に潤滑油 を介して回転自在に外嵌され、内筒体36において上下 スラスト部材18・20の間における固定軸体14の軸 部16に外嵌され、外筒体38において固定軸体14の 上下スラスト部材18・20に外嵌されている。内筒体 36のうち内周面部の上下部には、それぞれ順方向回転 により潤滑油を軸方向上方又は軸方向下方へポンピング する動圧発生用のヘリングボーン溝42を有し、径方向 に対向する軸部16の外周面部との径方向間隙に潤滑油 を保持して互いに軸方向に離隔した一対のラジアル動圧 軸受部48・50を構成している。内筒体36の上下端 部である上下回転スラスト部36b・36cには、順方 向回転により潤滑油を径方向内方へポンピンクする動圧 発生用のスパイラル溝44を有し、軸方向に対向する上 下スラスト部材18・20の上下固定スラスト部18a ・20aとの軸方向間除に潤滑油を保持して軸方向に対 向した一対のスラスト動圧軸受部52・54を構成して いる。内筒体36の内周面部及び上下端面部には、無電 解ニッケルメッキを施してあるので、耐久性及び信頼性 に優れたラジアル動圧軸受部及びスラスト動圧軸受部が 得られる。無電解ニッケルメッキは、内筒体36がプロ ンズ製であるため施すことが可能である。

【0063】一対のラジアル助圧軸受跡48・50の間であって内断体36の内质面部と軸部16の環状凹部166の間には拡大間隙部46が上横孔22等を介して軸部46は七の環状凹部16bが上横孔22等を介して軸部分が上横孔22等を介して軸を分配では、またが条件を38大向では、3500のでは

[0054] 外精体38の内閣面部の上下級約38b、 38oには、それぞれ、断面略 J 字形状をなす環状の上 下シールキャップ58・60が、J 字形状の見機線に相 当する部分 (外閣面部) において内袋固定され、J 字形 状の服値的関土が軸方向に相対している。上下シールキ ャップ58・60の内閣面部は軸部16の外面面部とわ ずかな径方向間隙を隔てて相対しており、この上下シー ルキャップ58・60により、潤滑油の外部飛散を防い でいる。

【0066】ロータハブ34がスリープ体32の外筒体 38に外帳固定されている軸方向位置が、上ラジアル助 圧軸受節48及び上スラスト助圧軸受節52よりも上方 に位置しているので、スリーブ体32の外筒体38にス リーブ体32と線膨揺係数が異なるロータハブ34が外 般固定されていることに起図する、はめ合いによる変形 や熱応力率が、上下ラジアル助圧軸受節48・50及び 上下スラスト助圧軸受節52・54の径方向関係や精度 等に悪影響を及ぼすことが防がれる。そのため、熱応力 を進がすための凹所を設ける等の構造が必要がなく、こ の点において小型化にも有利である。

【0057】また、拡大順線部46は、内筒体36の内 周面部と軸部16の外周面部との径方向間隙が上下ラジ アル動圧軸受部48・50の何れよりも大きく、外筒体 38と内筒体36とのしまりばめによる締結部は拡大間 際部46の絶方向位置に対応するため、内情体36に外 情体38が外板固定されていることや、その外情体38 に線施技係数が異なるロータハブ34が外板固定されて いることに起因する、はめ合いによる変形や熱応力等 が、上下ラジアル動圧軸受路48・50の径方向間除や 精度等に悪態を及ぼすことが訪がれる。

【0058】特に、内筒体36と外筒体38とは、同じ 線膨張係数であるため熱応力の影響を考慮する必要がな く、また、両者の嵌合時に生じる変形(膨出部)は、ス リーブ体32をロータハブ34に組み込む前に切削によ り削除することでその欠点をなくすことができる。よっ て、内筒体36と外筒体38との締結部の嵌合力や軸方 向長は、上下ラジアル動圧軸部48・50の軸受性能へ の影響を考慮することなく比較的自由に設定することが できる。なお、仮に内筒体36と外筒体38とが異なる 材料からなると、無電解ニッケルメッキを施すことがで きないため、内筒体36への無電解ニツケルメッキを予 め施しておかなければならない。この場合、内筒体36 と外簡体38との締結後に膨出部が形成されても、メッ **キ層を剥がすことなくその膨出部を切削加工することは** できないため、両者は膨出部が形成されないように嵌合 カを設定するという制約が伴う。また、スリーブ体32 を単一部材から形成することで、そのような内筒体36 と外筒体38との嵌合力に伴う影響はなくなるが、この 場合、上記潤滑油保留孔40を形成しにくくなる欠点が

【0059】潤滑油64は、潤滑油保留孔40、上下ス ラスト動圧軸受部52・54、及び上下ラジアル動圧軸 受部48・50にわたり連続し、潤滑油64の界面は、 拡大間隙部46のうち径方向間隙が漸次拡大する上下部 にそれぞれ位置する(拡大間隙部46のうち潤滑油64 の上下界面の間は気体介在部) と共に、上下スラスト部 材18・20と上下シールキャップ58・60の間にそ れぞれ形成された径方向内方に向かって漸次間隙が拡大 する軸方向間除部分に位置する。拡大間隙部46に位置 する潤滑油64の界面は、上横孔22、縦貫孔16a、 下横孔24、下シールキャップ60の内周面部と軸部1 6の外周面部の間、外筒体38と支持筒部10aの間、 及びロータハブ34の周壁部34bとブラケット10の 凹部 10 b の間を経て外部に通じている。また、下スラ スト部材20と下シールキャップ60の間に形成された 軸方向間隙部分に位置する潤滑油64の界面も、下シー ルキャップ60の内周面部と軸部16の外周面部の間を 経て同様に外部に通じている。更に上スラスト部材18 と上シールキャップ58の間に形成された軸方向間隙部 分に位置する潤滑油64の界面は、上シールキャップ5 8の内周面部と軸部16の外周面部の間を経て同様に外 部に通じている。そのため、上下ラジアル動圧軸受部4 8・50及び上下スラスト動圧軸受部52・54に潤滑 油64が行き渡り、何れかのラジアル動圧軸受部若しく はスラスト動圧軸受部おいて潤滑液量が不足し又は枯渇 することが防がれて良好な潤滑が保たれ、スピンドルモ ータの長期にわたる安定的回転が維持される。

【0060】なお、以上の実施の形態についての記述に おける上下位置関係は、単に図に基づいた説明の便宜の ためのものであって、実際の使用状態等を限定するもの ではない。

[0061]

【発明の効果】本発明のスピンドルモータにおいては、 スリーブ体の内部に潤滑液保留孔等の所要の内部構造を 形成するのが容易であり、内筒体に外筒体が外嵌固定さ れていることに起因する熱応力の発生が防がれると共 に、回転環状部材がスリーブ体の外衛体に外嵌固定され ていることに起因する熱応力が動圧流体軸受部の間隙や 精度等に悪影響を及ぼすことが最小限に防がれる。この 点において小型化にも有利である。

【0062】請求項2記載のスピンドルモータにおいて は、内筒体に外筒体がしまりばめにより締結されたこと による内筒体の内周面の初期歪みにより動圧流体軸受部 に生じ得る不都合が防がれる。

[0063] 請求項3記載のスピンドルモータにおいて は、ラジアル動圧軸受部を構成する部分に動圧発生用溝 が形成され、内筒体の内周面部のうち動圧発生用溝を含 む部分にメッキが施されているので、ラジアル動圧軸受 部の耐久性、信頼性が高まる。

【0064】請求項4記載のスピンドルモータにおいて は、全てのラジアル動圧軸受部及びスラスト動圧軸受部 に潤滑液が行き渡り、何れかのラジアル動圧軸受部若し くはスラスト動圧軸受部おいて潤滑液量が不足し又は枯 渇することが防がれて良好な潤滑が保たれ、スピンドル モータの長期にわたる安定的回転が維持される。また、 内簡体に外簡体が外嵌固定されていることや、そのスリ 一ブ体の外筒体に回転環状部材が外嵌固定されているこ とに起因する、はめ合いによる変形や熱応力等が、両ラ ジアル動圧軸受部の径方向間隙や精度等に悪影響を及ぼ すことが効果的に防がれる。

【0065】請求項5記載のスピンドルモータにおいて は、スリーブ体の熱伝導率が高いので、熱により潤滑液 に特性変化や劣化が生じることを可及的に防ぐことが可 能であり、更に、動圧流体軸受部を構成する内筒体の内 **周面部に無電解ニッケルメッキを施すことができ、動圧** 流体軸受部の信頼性を高めることができる。

【0066】請求項6記載のスピンドルモータにおいて は、回転環状部材と記録媒体が温度変化により同程度に 変形するため、それらの嵌合状態が変化しにくく記録媒 体を回転環状部材に確実に固定することができる

【0067】結水項フ記載のスピンドルモータにおいて は、回転環状部材が、線膨張係数が約10×10-6/ ℃のステンレス鋼製であるため、ガラス製のハードディ スク等の記録媒体を温度変化に影響されることなく確実 に固定することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】スピンドルモータの断面図である。

【図2】図1における||-||線要部断面図である。

【図3】従来のスピンドルモータの断面図である。 【符号の説明】

10 ブラケット

10 a 支持简部

106 凹部

10c 貫通孔

12 ステータ

固定軸体 14

16 納部

16a 総言刊 16 b 環状凹部

上スラスト部材 18

18a 上固定スラスト部

下スラスト部材 20

20a 下間定スラスト部

上横孔

22 下横孔

24

30

26 ゴム製閉塞ピン 28

ゴム製閉寒球 ロータ

32 スリーブ体

34 ロータハブ

34a 周壁部

34b 上部小内径部

36 内簡体

36a 切欠部

36b 上回転スラスト部

36c 下回転スラスト部

38 外簡体

38a 小内径部 386 上端部

38c 下端部

38 d 上端外周面部

40 潤滑油保留孔

ヘリングボーン溝 42

スパイラル激 44

46 拡大間隙部

48 上ラジアル動圧軸受部 50 下ラジアル動圧軸受部

52 上スラスト動圧軸受部

52 上スラスト動圧軸受部

下スラスト動圧軸受部 54

58 上シールキャップ

60 下シールキャップ

62 ロータマグネット

64 潤滑油 F ターム(参考) 3J011 AA07 AA08 BA02 CA02 CA05 DA01 KA04 KA05 MA03 MA12 QA03 5D109 BB04 BB13 BB18 BB21 BB32 5H605 BB05 BB14 BB19 CC03 C004 CC05 CC10 DB03 EA06 EA16 EA19 EB03 EB06 EB17 E828 EB33 FF03 6604 6621

> 5H607 BB01 BB14 BB17 BB25 CC01 DD02 DD03 DD16 GG01 GG03 GG09 GG12 JJ07 KK04